

(19) RÉPUBLIQUE FRANÇAISE

INSTITUT NATIONAL
DE LA PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE

PARIS

(11) N° de publication :

(à n'utiliser que pour les
commandes de reproduction)

2 587 236

(21) N° d'enregistrement national :

85 13727

(51) Int Cl^{*} : B 01 D 53/14, 53/34; C 01 B 17/48.

(12)

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

(22) Date de dépôt : 13 septembre 1985.

(30) Priorité :

(43) Date de la mise à disposition du public de la
demande : BOPI « Brevets » n° 12 du 20 mars 1987.

(60) Références à d'autres documents nationaux appa-
rentés :

(71) Demandeur(s) : INSTITUT FRANCAIS DU PETROLE. —
FR.

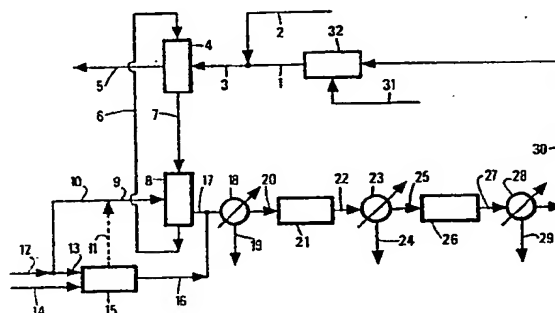
(72) Inventeur(s) : André Deschamps, Claude Dezael et Mi-
chel Roussel.

(73) Titulaire(s) :

(74) Mandataire(s) :

(54) Procédé d'élimination d'oxydes de soufre d'un gaz au moyen d'une masse d'absorption régénérable par réaction avec de l'hydrogène sulfuré.

(57) L'invention concerne un procédé d'élimination des oxydes de soufre et notamment du dioxyde de soufre, contenus dans des gaz tels que les fumées industrielles caractérisé en ce que le gaz est mis en contact avec un absorbant solide renfermant de l'oxyde de magnésium et au moins un métal noble du groupe VIII dans des conditions où les oxydes de soufre sont fixés principalement sous forme de sulfate de magnésium, puis l'absorbant solide usagé est régénéré par contact avec un gaz réducteur contenant de l'hydrogène sulfuré.



- L'invention concerne un procédé d'élimination des oxydes de soufre et notamment du dioxyde de soufre, contenus dans des gaz tels que les fumées industrielles caractérisé en ce que le gaz est mis en contact avec un absorbant solide renfermant de l'oxyde de magnésium et au moins un métal noble du groupe VIII dans des conditions où les oxydes de soufre sont fixés principalement sous forme de sulfate de magnésium, puis l'absorbant solide usagé est régénéré par contact avec un gaz réducteur contenant de l'hydrogène sulfuré.
- 5
- 10 Selon un mode de réalisation particulier de l'invention les étapes de captation des oxydes de soufre et de régénération du solide sont intégrées avec une unité Claus de manière à transformer finalement lesdits oxydes de soufre en soufre élémentaire par réaction avec de l'hydrogène sulfuré.
- 15
- L'élimination des oxydes de soufre et des oxydes d'azote contenus dans les effluents industriels revêt une importance de plus en plus grande, notamment à cause des phénomènes de pluies acides qui nuisent de manière considérable à l'environnement des pays
- 20 industrialisés et de leurs voisins.

Les principales sources d'émission de ces polluants sont les fumées des centrales thermiques, des fours et chaudières de l'industrie ainsi que les effluents de différents procédés chimiques ou de raffinage : ateliers de fabrication d'acide sulfurique, de
5 grillages de minerais, unités Claus, unités de craquage catalytique...

De nombreux procédés d'épuration de ces effluents ont déjà été proposés et certains sont utilisés industriellement mais aucun ne
10 se révèle sans inconvénients.

Ainsi les procédés par voie humide utilisant des solutions ou des suspensions aqueuses de carbonates, d'hydroxydes ou de sulfites d métaux alcalins ou de métaux alcalino terreux ou d'ammonium ont
15 l'inconvénient de nécessiter le refroidissement des fumées et leur réchauffage ultérieur avant rejet à l'atmosphère. De plus les produits formés -sulfites et sulfates- posent des problèmes d'évacuation pour les procédés à rejet, ou de coût de traitement élevé pour les procédés régénératifs.

20

Les procédés par voie sèche utilisant le calcaire ou la dolomie posent également le problème de l'évacuation des sous-produits et ont généralement des performances insuffisantes.

25 Des procédés par voie sèche utilisant des absorbants solides régénérables ont également été proposés. La plupart, comme le procédé à l'alumine alcalinisée (brevet US 2 992 884) ou le procédé à l'oxyde de cuivre (brevet US 3 778 501) nécessitent des gaz réducteurs tels que de l'hydrogène ou un mélange d'hydrogène et de
30 monoxyde de carbone pour effectuer la régénération de l'absorbant. Ces techniques ont l'inconvénient de consommer des gaz réducteurs coûteux ce qui grève fortement leur économie.

L'emploi de masses désulfurantes régénérables, à base d'alumine et
35 d'oxydes de métaux alcalino terreux, notamment l'oxyde de

- magnésium, est également décrit dans une série de brevets concernant la réduction des émissions d'oxydes de soufre par les unités de craquage catalytique. Ces absorbants solides, mélangés ou déposés sur le catalyseur de craquage catalytique, retiennent sous
- 5 forme de sulfates les oxydes de soufre formés dans l'étape de combustion du coke déposé sur le catalyseur et sont régénérés dans l'étape de craquage par réaction avec les hydrocarbures présents en donnant de l'hydrogène sulfuré. Le brevet US 3 855 031 peut être considéré comme le brevet de base dans ce domaine. De nombreux
- 10 brevets de perfectionnement comme les brevets FR 2512050, US 4240899 et US 4300997 revendiquent l'amélioration de la captation des oxydes de soufre par ces absorbants en y incorporant de petites quantités de composés de métaux nobles du groupe VIII ou des terres rares jouant entre autres un rôle de promoteur
- 15 d'oxydation du dioxyde de soufre en trioxyde de soufre. De par son principe même, cette technique est limitée à la réduction des émissions d'oxydes de soufre par les unités de craquage catalytique.
- 20 Une autre famille de brevets décrit des masses absorbantes des oxydes de soufre, à base d'oxydes métalliques régénérables par réaction avec de l'hydrogène sulfuré. Ainsi le brevet US 3 755 535 revendique l'emploi d'absorbants à base d'oxyde d'aluminium et ou d'oxyde de magnésium pour éliminer le trioxyde de soufre seulement.
- 25 Le brevet US 4426365 décrit l'utilisation d'alumine alcalinisée par des oxydes alcalins ou alcalino terreux pour l'élimination des oxydes d'azote et éventuellement des oxydes de soufre à une température de 85 à 200 °C. L'efficacité de l'élimination du dioxyde de soufre dans ces conditions est cependant très limitée
- 30 notamment avec les absorbants dits régénérés et aucune performance chiffrée n'est donnée dans le cas de l'oxyde de magnésium. Le brevet US 4283380 fait d'ailleurs état de la difficulté de régénérer par réduction avec de l'hydrogène sulfuré, des absorbants à base d'alumines alcalinisées en revendiquant précisément l'emploi
- 35 d'alumines exemptes de substances alcalines. Malheureusement la

vitesse de réaction des oxydes de soufre notamment du dioxyde de soufre avec de tels absorbants est faible.

5 La présente invention concerne l'utilisation, pour l'élimination des oxydes de soufre et plus particulièrement du dioxyde de soufre, contenus dans les fumées, de masses absorbantes renfermant de l'oxyde de magnésium et au moins un composé de métal noble du groupe VIII, combinée avec une régénération de ces absorbants par
10 réaction avec de l'hydrogène sulfuré.

On a en effet découvert que les métaux nobles du groupe VIII, en particulier le platine et le palladium, sont non seulement des promoteurs de captation du dioxyde de soufre par les absorbants solides à base d'oxyde de magnésium, comme il l'est signalé dans
15 l'art antérieur, mais qu'ils catalysent également la réduction du sulfate de magnésium par l'hydrogène sulfuré permettant de régénérer l'oxyde de magnésium.

Selon un mode de réalisation préféré, la présente invention
20 concerne un procédé d'élimination des oxydes de soufre et notamment du dioxyde de soufre contenu dans les fumées industrielles renfermant également de l'oxygène, caractérisé en ce que :

a) la fumée est mise en contact à une température de 350 à 750 °C
25 avec un absorbant solide renfermant de l'oxyde de magnésium et au moins un métal ou un composé d'un métal noble du groupe VIII, de préférence le platine et/ou le palladium, de manière à fixer lesdits oxydes de soufre principalement sous forme de sulfate de magnésium,

30 b) puis l'absorbant solide sulfaté est séparé de la fumée et régénéré par mise en contact à une température de 350 à 750 °C avec un courant gazeux renfermant de l'hydrogène sulfuré,

35 c) et enfin l'absorbant solide régénéré est séparé des gaz de régénération et réutilisé pour l'absorption des oxydes de soufre.

La présente invention fournit une amélioration importante de la technique de désulfuration des fumées au moyen d'absorbants solides à base d'oxyde de magnésium connue dans l'art antérieur. D'une part elle permet d'obtenir une régénération beaucoup plus efficace
5 desdits absorbants en utilisant un gaz réducteur bon marché, l'hydrogène sulfuré. D'autre part elle permet d'effectuer la régénération à plus basse température ce qui améliore la durée de vie de l'absorbant, diminue les problèmes de corrosion et la dépense énergétique. Il en résulte un procédé plus efficace et plus
10 économique l'élimination des oxydes de soufre des fumées.

Les absorbants solides utilisables selon l'invention renferment de l'oxyde de magnésium comme composé chimiquement actif vis-à-vis des oxydes de soufre et au moins un promoteur choisi parmi les métaux
15 ou les composés des métaux nobles du groupe VIII, de préférence le platine et le palladium. L'oxyde de magnésium et le ou les promoteurs sont de préférence associés à un liant, un agent textural ou un support poreux minéral et mis en forme de billes, d'extrudés ou de pastilles.

20

Ces absorbants peuvent être élaborés selon la plupart des méthodes connues pour la préparation des catalyseurs. On peut par exemple agglomérer un mélange d'oxyde de magnésium en poudre et d'un ou plusieurs composés de métaux nobles à l'aide de liants minéraux
25 comme le kaolin, la montmorillonite ou l'attapulгите. On peut également précipiter l'hydroxyde ou le carbonate de magnésium en présence d'un promoteur textural comme l'alumine, la silice, mettre en forme le solide puis l'imprégner avec une solution d'un ou plusieurs composés du groupe VIII. Les méthodes de coprécipitation
30 de l'hydroxyde ou carbonate de magnésium et de l'agent textural notamment l'alumine sont aussi utilisables. Après calcination on obtient un oxyde mixte du type spinelle auquel on ajoute le ou les métaux du groupe VIII par imprégnation. Enfin l'oxyde de magnésium et le ou les composés des métaux du groupe VIII peuvent être
35 incorporés à un support poreux préformé, par imprégnation avec des

solutions de sels précurseurs. On préfère généralement cette méthode.

Les supports utilisables sont les oxydes minéraux réfractaires
5 comme l'alumine, la silice, les silices-alumines, les oxydes de zirconium, de titane, les oxydes mixtes du type spinelle notamment de magnésium et d'aluminium. Ils présentent une surface spécifique généralement comprise entre 10 et 300 m²/g, de préférence comprise entre 20 et 150 m²/g. Un mode préféré de préparation de l'absorbant
10 est décrit ci-après :

Le support est imprégné dans un premier temps avec une solution aqueuse d'un sel de magnésium précurseur de l'oxyde de magnésium tel que, par exemple, nitrate, acétate, citrate, séché à l'étuve
15 entre 100 et 150 °C puis calciné à une température de 400 à 700 °C pour décomposer le sel en oxyde. Cette opération peut être répétée pour introduire la quantité voulue d'oxyde de magnésium. Dans un deuxième temps on incorpore le ou les métaux du groupe VIII par imprégnation avec une solution aqueuse d'un composé comme par
20 exemple, l'acide chloroplatinique et ou le chlorure de palladium.

La teneur en oxyde de magnésium de l'absorbant peut varier largement par exemple de 1 à 50 % en poids. Elle est de préférence comprise entre 2 et 30 % en poids. La teneur en métaux du groupe
25 VIII est généralement comprise entre 5 et 20 000 ppm (parties par million) en poids et de préférence entre 10 et 1000 ppm.

Un absorbant préféré est constitué essentiellement d'alumine et d'oxyde de magnésium, la teneur en oxyde de magnésium étant de 1 à
30 50 % poids, de préférence 2 à 30 % en poids.

Un mode opératoire préféré est décrit ci-après :

L'étape d'absorption des oxydes de soufre est réalisée en mettant
35 en contact les fumées renfermant les oxydes de soufre et de l'oxygène avec l'absorbant à une température comprise entre 350 et

- 750 °C, de préférence entre 400 et 650 °C. La teneur en oxygène de la fumée est généralement comprise entre 1 et 10 % en volume, de préférence entre 2 et 6 % en volume et au moins égale à une mole d'oxygène par mole de dioxyde de soufre. La vitesse spatiale
- 5 (volume de gaz, mesuré dans les conditions normales de température et de pression, traité par volume d'absorbant et par heure) est généralement comprise entre 200 et 5000, de préférence entre 500 et 3000.
- 10 Lorsque l'absorbant est chargé en oxydes de soufre à un taux pouvant varier, par exemple de 0,1 à 1 mole d'oxydes de soufre par mole d'oxyde de magnésium, on le soumet à l'étape de régénération en le mettant en contact avec un gaz contenant au moins 1 % en
- 15 volume d'hydrogène sulfuré, à une température de 350 à 750 °C, de préférence 400 à 600 °C, pendant une durée suffisante pour lui restituer la plus grande partie de sa capacité initiale d'absorption des oxydes de soufre. Cette durée dépend d'un grand nombre de paramètres, notamment la concentration en sulfate de
- 20 magnésium de l'absorbant, la température, la concentration en hydrogène sulfuré et le débit du gaz de régénération. On choisit généralement ces conditions pour que cette durée soit comprise entre 0,2 et 15 heures. Pour la régénération on met de préférence en oeuvre au moins une demi mole de sulfure d'hydrogène par mole de sulfate de magnésium. Bien que cette étape de régénération puisse
- 25 être effectuée sous pression on opère généralement au voisinage de la pression atmosphérique. L'effluent gazeux de l'étape de régénération renferme du dioxyde de soufre et du soufre élémentaire provenant de la réaction du sulfate de magnésium avec l'hydrogène sulfuré.
- 30 La mise en oeuvre de l'absorbant, aussi bien dans l'étape de captation des oxydes de soufre que dans l'étape de régénération, peut être effectuée en lit fixe, en lit mobile ou en lit fluidisé.
- 35 Le procédé faisant l'objet de l'invention est applicable au traitement de tous les gaz ou fumées renfermant des oxydes de

soufre et de l'oxygène, par exemple les fumées de centrales thermiques, des fours et chaudières de l'industrie, des ateliers de fabrication d'acide sulfurique, de grillage de minerais, d'unité Claus, de régénération de catalyseurs de craquage catalytique.

5 Néanmoins l'utilisation du procédé est plus particulièrement intéressante sur les sites où de l'hydrogène sulfuré est disponible. On a alors intérêt à intégrer l'unité de traitement des fumées avec l'unité Claus assurant la transformation de l'hydrogène sulfuré en soufre élémentaire. Cette intégration permet de traiter

10 l'effluent gazeux de l'étape de régénération de manière à transformer également en soufre les oxydes de soufre éliminés des fumées.

Le schéma annexé à la présente demande de brevet présente un

15 exemple d'intégration du procédé de l'invention avec une unité Claus.

Les gaz de queue de l'unité Claus provenant de l'incinérateur 32 par la ligne 1 sont éventuellement mélangés avec d'autres fumées

20 renfermant des oxydes de soufre arrivant par la ligne 2. Le mélange est envoyé par la ligne 3 dans l'absorbeur d'oxydes de soufre 4 où il est mis en contact avec l'absorbant solide arrivant par la ligne 6. Les fumées débarrassées des oxydes de soufre sont évacuées par la ligne 5, tandis que le solide chargé en oxydes de soufre est

25 véhiculé par la ligne 7 vers le régénérateur 8. Il y est régénéré par mise en contact avec un courant gazeux renfermant de l'hydrogène sulfuré arrivant par la ligne 9. Ce courant gazeux arrive par les lignes 10 et 11. Le flux 10 est constitué par du "gaz acide" relativement froid riche en H_2S prélevé dans la

30 conduite 12 d'alimentation de l'unité Claus. Le flux 11 relativement chaud mais moins riche en H_2S est prélevé dans l'étage thermique 15 de l'unité Claus. Il représente une partie des gaz provenant de l'oxydation partielle du reste du "gaz acide" riche en H_2S arrivant par la ligne 13 par l'air arrivant par la ligne 14

35 dans l'étage thermique 15. Ce dispositif permet de régler à la fois

la température et la richesse en H_2S du gaz de régénération 9. Ce gaz peut être constitué de 0 à 100 % du gaz 10 (donc de 100 à 0 % du gaz 11), de préférence de 10 à 90 % du gaz 10 (et de 90 à 10 % du gaz 11).

5

L'absorbant solide régénéré est renvoyé à l'absorbeur 4 des oxydes de soufre par la ligne 6. L'effluent gazeux 17 issu du régénérateur 8 est mélangé avec le reste des gaz provenant de l'étage thermique 15 par la ligne 16. Le mélange est refroidi dans l'échangeur-condenseur 18 et séparé en un courant de soufre liquide 19 et un courant gazeux 10 qui est introduit dans le premier étage catalytique 21 de l'unité Claus. L'effluent gazeux 22 est refroidi dans l'échangeur-condenseur 23 et séparé en un flux de soufre liquide 24 et un flux gazeux 25 qui est injecté dans le deuxième étage catalytique 26 de l'unité Claus. L'effluent gazeux 27 est refroidi dans l'échangeur-condenseur 28 et séparé en un flux de soufre liquide 29 et un flux gazeux 30 qui ne contient plus que de petites quantités d' H_2S , de SO_2 et de soufre élémentaire. Ce courant gazeux est introduit, en même temps que de l'air arrivant par la conduite 31, dans l'incinérateur 32 qui transforme tous les composés soufrés résiduels en dioxyde de soufre. Ainsi les oxydes de soufre éliminés des fumées se trouvent transformés en soufre élémentaire par réaction avec l'hydrogène sulfuré.

25

Les exemples suivants non limitatifs illustrent l'invention.

EXEMPLE 1

30 On prépare un absorbant A en imprégnant 100 g d'une alumine activée de surface spécifique $130 \text{ m}^2/\text{g}$, disponible sous forme de billes de diamètre compris entre 2 et 4 mm, avec 100 cm^3 d'une solution contenant 70 g de nitrate de magnésium $Mg(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$. Le solide imprégné est séché à l'étuve à 120°C pendant 6 heures, à 200°C
35 pendant 12 heures puis calciné à 600°C pendant 2 heures.

On obtient ainsi 111 g d'un absorbant A renfermant environ 10 % en poids d'oxyde de magnésium.

EXEMPLE 2

5

On prépare un absorbant B en répétant la préparation de l'exemple 1 puis en imprégnant à nouveau le solide avec 100 cm³ d'une solution d'acide chloroplatinique contenant 55 mg/l de platine. Après séchage et calcination on obtient un absorbant renfermant environ
10 10 % en poids d'oxyde de magnésium et 50 ppm en poids de platine.

EXEMPLE 3

On prépare un absorbant C en répétant la préparation de l'exemple 1
15 puis en imprégnant à nouveau le solide avec 100 cm³ d'une solution aqueuse de chlorure de palladium. Après séchage et calcination on obtient un absorbant C renfermant environ 10 % en poids d'oxyde de magnésium et 50 ppm en poids de palladium.

20 EXEMPLE 4

On place 100 cm³ (environ 55,5 g) d'absorbant dans un tube en quartz de 3 cm de diamètre intérieur et 50 cm de long, chauffé par un four tubulaire à température régulée. Au sommet du réacteur on
25 introduit avec un débit de 100 Nl/h une fumée reconstituée ayant la composition suivante :

	N ₂	CO ₂	H ₂ O	O ₂	SO ₂	SO ₃
30 % Volume	75,75	10	10	4	0,24	0,01

L'effluent gazeux du réacteur est analysé en continu pour déterminer sa teneur en oxydes de soufre (SO₂ + SO₃). Lorsque la fuite en oxydes de soufre atteint 100 ppm en volume l'introduction
35 de la fumée est interrompue, et on procède à la régénération de

l'absorbant en introduisant au sommet du réacteur un mélange gazeux constitué par 27 Nl/h d'azote et 3 Nl/h d'hydrogène sulfuré.

5 Au bout de 3 heures on interrompt le passage du gaz contenant de l'hydrogène sulfuré, on purge le réacteur avec de l'azote pendant 5 minutes, puis on introduit à nouveau la fumée contenant le dioxyde de soufre sur l'absorbant régénéré.

On réalise ainsi vingt cycles captation de SO₂ régénération avec
10 les absorbants A, B, C des exemples 1, 2, 3. Après la 20ème régénération chaque absorbant est pesé et sa masse comparée à sa masse initiale. La variation de poids du solide permet d'évaluer son degré de régénération (une variation de poids nulle indique une régénération complète). L'efficacité de l'absorbant du point de vue
15 de l'élimination des oxydes de soufre est évaluée par la durée en heures de l'étape de captation pendant laquelle la fuite en oxydes de soufre (SO_x) est inférieure à 50 ppm volume. Les résultats de ces essais comparatifs sont présentés dans le tableau ci-après.

20 L'examen de ces résultats permet de constater que les absorbants B et C renfermant respectivement 50 ppm en poids de platine et 50 ppm en poids de palladium ont, non seulement, une efficacité initiale d'élimination des SO_x beaucoup plus grande que l'absorbant A qui n'en contient pas, mais qu'en plus ils se régénèrent beaucoup mieux
25 par réaction avec de l'hydrogène sulfuré.

Dans le présent procédé, le débit molaire total d'oxygène mis en oeuvre pour la réaction de Claus (32) et pour la combustion partielle de gaz relativement froid riche en H₂S (15) est de
30 préférence égal à $\pm 5\%$ près à $\frac{A-3B}{2}$, A étant le débit molaire de H₂S à l'entrée de l'unité et B le débit molaire de SO₂ dans le gaz soumis au procédé.

TABLEAU

Absorbant		A		B		C	
Température de l'étape de captation °C		500	600	500	600	500	600
Température de l'étape de régénération °C		500	600	500	600	500	600
Durée en heures de l'étape de captation avec une fuite en SO ₂ < 50 ppm Vol.	1ère captation	3,1	5,3	11,5	11,6	11	11,2
	2ème captation	0,6	4	11,3	11,5	10,7	11
	10ème captation	0,4	3	11	10,5	10,4	9,9
	20ème captation	0,3	2,2	10,9	10,1	10,3	9,7
Variation de la masse de l'absorbant en g		+ 2,6	+ 2,4	+ 0,05	+ 0,05	+ 0,1	+ 0,05

REVENDICATIONS

- 1 - Procédé d'élimination de dioxyde de soufre d'un gaz le renfermant caractérisé en ce que, dans une première étape, le gaz est d'abord mis en contact avec un absorbant solide renfermant de l'oxyde de magnésium et au moins un métal noble ou composé de métal noble du groupe VIII, en présence d'oxygène, et en ce que ensuite, dans une seconde étape, l'absorbant est mis en contact avec un gaz renfermant du sulfure d'hydrogène, de manière à le régénérer.
- 2 - Procédé selon la revendication 1, dans lequel la première et la seconde étape sont mises en oeuvre à 350-750 °C.
- 3 - Procédé selon la revendication 1 ou 2, dans lequel l'absorbant solide renferme 1 à 50 % en poids d'oxyde de magnésium et 5 à 20 000 ppm en poids d'au moins un métal noble du groupe platine et palladium.
- 4 - Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, dans lequel l'absorbant est constitué essentiellement d'alumine et d'oxyde de magnésium, la teneur en oxyde de magnésium étant de 1 à 50 % en poids, avec une teneur en métal noble de 5 à 20.000 ppm.
- 5 - Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 dans lequel l'absorbant est constitué essentiellement d'alumine et d'oxyde de magnésium, la teneur en oxyde de magnésium étant de 2 à 30 % en poids, avec une teneur en métal noble de 5 à 20.000 ppm.
- 6 - Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 5, dans lequel l'absorbant résulte de l'imprégnation d'alumine de surface comprise entre 10 et 300 m²/g par une solution aqueuse d'un sel de magnésium, séchage, calcination à 400-700 °C, puis imprégnation par une solution aqueuse d'un composé de platine et/ou de palladium.

7 - Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, dans lequel le gaz renferme 1 à 10 % en volume d'oxygène, l'oxygène étant en proportion d'au moins une mole par mole de dioxyde de soufre.

5

8 - Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 7, dans lequel le gaz renfermant le dioxyde de soufre soumis au procédé est le gaz résiduel de conversion, par la réaction de Claus, d'un gaz renfermant du sulfure d'hydrogène et dans lequel le gaz de charge
10 de la régénération est lui-même traité par la réaction de Claus en mélange avec ledit gaz, renfermant du sulfure d'hydrogène, soumis à ladite réaction.

9 - Procédé selon la revendication 8 dans lequel le gaz renfermant
15 du sulfure d'hydrogène est constitué du mélange de 10 à 90 % en volume d'un gaz relativement froid et riche en sulfure d'hydrogène et de 90 à 10 % en volume d'un gaz relativement chaud provenant de la combustion partielle d'une partie dudit gaz relativement froid et riche en sulfure d'hydrogène.

20

10 - Procédé selon la revendication 8 ou 9 dans lequel le débit molaire total d'oxygène mis en oeuvre pour la réaction de Claus et pour ladite combustion partielle est égal à $\pm 5\%$ près à $\frac{A-3B}{2}$, A étant le débit molaire d'hydrogène sulfuré à l'entrée de l'unité et
25 B le débit molaire de dioxyde de soufre contenu dans le gaz soumis au procédé.

